(19) JAPANESE PATENT OFFICE (12) PUBLICATION OF EXAMINED UTILITY MODEL APPLICATION

(11) Publication Number: Hei 2-48022

(24) (44) Date of Publication: December 17, Heisei 2 (1990)

(51) Int. Cl.: B01D 53 / 34

(54) Title of Device: DESULFURIZATION DEVICE

(21) Application Number: Sho 59-180191

(22) Date of Filing: November 28, Showa 59 (1984)

(56) Publication Number of Publication of Unxamined Utility Mode Application: Sho 61-95427

(43) Date of Publication: June 19, Showa 61 (1986)

(72) Inventors: KOMURO TAKEO, KAJI RYUICHI, ARASHI YUKIO, OHTSUKA KEIZO

(71) Applicant: BABCOCK HITACHI KK

(57) Claim of Utility Model

A device for desulfurizing effluent gas, comprising supplying means for supplying effluent gas which contain sulfur oxide, liquid-storage means for storing slurry which have absorbed said sulfur oxide, means for exhausting said effluent gas after sulfur oxide have been removed, and means for oxidizing said slurry to form oxidized-slurry by mixing said slurry with oxygen containing gas and introducing the mixture into said liquid-storage means, wherein said oxidation means, comprising means for drawing out a portion of said slurry from the liquid-storage means, at least one contraction part for mixing said drawn-out slurry and oxygen containing gas by entraining the slurry with the gas, and at least one pipe for injecting the slurry entrained with the gas into said liquid-storage means each of which is installed tangentially to a circumference of the liquid-storage means.

愈日本国特許庁(JP)

①突用新案出願公告

@実用新案公報(Y2)

 $\Psi 2 - 48022$

Mint.CL*

魔阴記号

庁内整理番号

❷❷公告 平成2年(1990)12月17日

B 01 D 53/34

125 Q

6816-4D

(全6頁)

日考室の名称		排煙脱碗装置							
				②失 顧		9180191 9(1984)11月28日	⊕ ☆		261 -95427 261(1986) 6月19日
伊考	案	者	小 窟	鉄	第	茨城県日立市幸町 3 立研究所内	7日1	番1号	株式会社日立製作所日
© 4	案	者	梶	隆		茨城県日立市幸町 3 立研究所内	3丁目1	番1号	株式会社日立製作所E
個考	案	者	IX .	紀	失	立研究所内			株式会社日立製作所E
伊考	案	者	大 塚	#	象	茨城県日立市幸町: 立研究所内	3丁目 1	番1号	株式会社日立製作所に
砂田	籔	人	パプコ: 社	ク日立株式	会	東京都千代田区大學	FBT 27	「目6番	2号
910	理	人	弁理士	特招 辰	Ż				
審 公		官 上関連	获 島 技術	俊	档				

I

の実用新定登録請求の範囲

磁衡酸化物が含まれる排がスを供給する排がス 供給手段と、前記硫黄酸化物を吸収したスラリを 貯液する貯液手段と、前配硫黄酸化物が除去され た前記掛ガスを排出する排ガス排出手段と、前記 5 〔従来の技術〕 スラリと酸素含有気体とを混合させて前配貯液手 段に導入し前記スラリを酸化し酸化物スラリとす る酸化手段とを備えた排煙脱硫装置において、前 記酸化手段は、前記貯液手段より前記スラリの一 素含有気体を同伴させてそれぞれの流体を混合さ せる少なくとも一つの紋り節と、鉄酸素含有気体 が同伴した前記スラリを前記貯設手段に噴射させ る少なくとも一つの配管とよりなり、それぞれの 配設されていることを特徴とする排煙脱硫装置。

考定の詳細な説明

(産業上の利用分野)

本考案は排ガス中に含まれる硫黄酸化物 (SOx)を除去する排煙脱硫装置に係り、特に吸 収制のステリを用いてSOxを除去する混式(石灰 -石香油) 排煙脱破装置に関する。

第2回に従来の石灰ー石膏法排煙脱硫装置の系 統肉を示す。

図において、排ガス発生元100から出た配管 1はポンプ104に接続し、このポンプ104か 部を抜き出す手段と、その抜き出したスラリに酸 10 ら出た配管2, 8はガス熱交換器101に接続し ている。ガス熱交換器101から出た配管4は脱 確フアン105に接続し、この脱硫フアン105 から出た配管5は除鹿筒102に接続している。 除趣筒102から出た配管6は吸収筒103に接 配管は、前配貯液手段の縁周に対して接線方向に 15 統しており、この吸収筒103と前記ガス熱交換 器181は配管7によってそれぞれ接続されてい る。このガス熱交換器181には配管 B が接続さ れており、この配管#は煙突110に接続された

て復製石客108を得ることができる。 質配分離器107で石膏から分離された炉液は配管13を通り原料調整器106に送られ、吸収利としての原料水酸化カリシウムあるいは炭酸カリシウムと

・ 前紀吸収筒103から出た配管12は酸化筒1 5 混合し配管10を通して前記吸収筒103に供給

前記録化筒111内の酸化反応は酸化管内の圧力を3~4kg/cd・Gと高圧系にして酸素吸収量を高めている。

しかし、上記の脱硫装置では硫酸供給装置 1 1 2 から硫酸を供給してpHを下げているので、植機関係は耐食性を必要とする。又、空気の微細化装置等のメンテナンスが煩雑になるなどの問題点をもつていた。

そこで、上記従来例の他に、酸化筒をなくし吸 収筒内で酸化反応を行う一質形式の湿式脱硫装置 も存在する(実開昭58-95216号公報、特開昭58 -98125号公報、特開昭58-104620号公報、特公 昭58-28026号公報)。

上記一首形式の脱硫装置でのSO。吸収及び亜硫酸カルシウムの酸化反応は、次のように進行する。

すなわち、排ガス中のSO。は水に吸収し、

SO₂(#x) =SO₂ -0 SO₂+H₂O=H₂SO₃ -0 H₂SO₂=H²+HSO₃ -0

となり、 吸収剤に炭酸カルシウムC2COzを用いた場合

C₃CO₃+H*+HSO₅→C₈SO₅+H₆O+CO₅
† -④
C₈(HCO₅)₂+H*+HSO₅→C₈SO₅+2H₅O
+2CO₅† -⑤
C₈SO₃+H*-HSO₅→C₈(HSO₅)₂ -⑥

一方、空気中の飲煮はスラリ中に溶解し、亜硫 酸カルシウムを酸化することになる。

CaSO₃+H₂SO₃→Ca(HSO₃): -⑦ O₂(ガス) =O₂(吸収) -⑧

Ca(HSO₃)₂ + 1 / 20₂ + 2H₂O → CaSO₄ ~ 2H₂O ↓ + H₂SO₃ ~ ®

このように重硫酸カルシウムの酸化反応では前述した反応式からも明らかなように、排ガス中のSO₄に対して1/2化学当量以上の酸素量が必要と

配管 9 に接続されている。なお、前記配管 3 の配管 2 に対する接続点と配管 8 の配管 9 に接続する 接続点との間にはダンパー 1 2 1 が設けられてい

前記吸収筒103から出た配管12は酸化両151に接続されており、この酸化筒111には硫酸供給装置112に接続された配管17が接続されている。また、この酸化筒111には空気プロア113が接接された配管15が接続されている。酸化筒111から出た配管16は分離器101に接続されておりこの分離器107には石膏10また分離器107から出た配管14が接続されている。また分離器107から出た配管14が接続されている。また分離器107から出た配管13は原料調整器106には原料を供給する配管11が接続されている。また、この原料算整器106から出た配管10は前配吸収筒103に接続されている。

次に上記従来例の動作について説明する。

SOxを含む排ガスは排ガス発生元100からガス熱交換器101を通り、配管4から脱硫フアン 20105に導かれ、配管5から除座施102に導入される。排ガスはこの除座筒102で除鑑された後吸収筒103に供給され、この吸収筒103内でSOxが吸収除去される。

この吸収除去は吸収筒 1 0 3 内に石灰石機粉末 25 または消石灰を水に製摘させたスラリと吸収剤として、吸収筒 1 0 3 内で接触させるとSOx例えば 亜硫酸ガスが吸収されて亜硫酸カルシウムとして 除去されることになる。SOsが除去された排ガスは配管 7 を通り、白煙防止のためガス熱交換器 1 30 0 1 で加熱され配管 8 から煙突 1 1 0 に導かれて 大気に放出される。

一方、SOLを吸収した亜硫酸カルシウムのスラ +20 りは配管 1 2 を通してて酸化筒 1 1 1 に供給さ CaS れ、亜硫酸カリシウムの全量を空気プロア 1 1 3 35 となる。 か配管 1 5 を通して供給する空気によつて酸化し 一方、石膏として回収する。 酸カルシ

前記験化筒111では酸化反応に適するpHを 調節するために、硫酸供給装置112から配管1 7を通して硫酸を供給されるようにしている。ま 40 た、酸化剤としての空気は重碳酸カルシウムを石 膏(CaSO₄、2H₂O)にするために用いられる。 酸化筒111で精製したスラリ状の石膏は配管1 6から分離装置187に送られ、配管14を通し

には、

5

6

なる。

また、亜硫酸カルシウムの酸化反応速度は酸素 吸収速度が律速であるので、吸収着183での酸 化反応を進める場合、いかに酸素の吸収速度を高 めるかが重要な問題である。

[考案が解決しようとする問題点]

しかし、一箇形式の脱硫装置の場合は、系内は ほば常圧で運転されるので、酸素の吸収速度を高 めるために、吸収塔へ供給される空気を微細化す ることが行なわれている。

このように空気を微細化することによつて、ス ラリと空気との接触面が増大するとともに、空気 とスラリの混合が過激となりスラリと空気の境膜 が更新されて重硫酸カルシウムスラリの酸化反応 を行なうものである。

しかし、上記の一塔形式でのスラリの酸化は空 気の利用率が十分でないために、多量の空気を吸 収塔に供給しなければならないという問題点があ った。また、多量の空気の供給ということに付随 カルシール部の維持管理の増加という問題点も生 じている。

本考案は係る問題点に鑑みなされたものであ り、その目的は、排ガス中のSOxを吸収した吸収 利用率を高めて行うことのできる排煙脱硫装置を 提供することにある。

(問題点を解決するための手段)

上記目的を達成するために本考案に係る排煙脱 る排ガス供給手段と、硫黄酸化物を吸収したスラ りを貯液する貯液手段と、硫黄酸化物が除去され た緋ガスを排出する排ガス排出手段と、スラリと 酸素含有気体とを混合させて貯液手段に導入しス えた排煙脱硫装置において、酸化手段は、貯液手 段よりステリの一郎を抜き出す手段と、その抜き 出したスラリに酸素含有気体を同伴させてそれぞ れの液体を混合させる少なくとも一つの紋り部 噴射させる少なくとも一つの配管とよりなり、そ れぞれの配管は、貯液手段の極周に対して接線方 向に配設されてい構成である。

(作用)

上記のように構成された本考案によれば、排煙 脱硫装置の貯液手段(吸収筒タンク)から抜き出 した一部のスラリが、紋り部から高速度で噴射さ れる酸素含有気体によって吸引され、この酸素含 5 有気体と混合して互いの接触が十分となる。そし て貯液手段の縁層に対して接線方向から混合した 液体が噴出されるために、貯液手段の内周にそつ た旋回流となり、混合した流体の貯液手段内にお ける歯留時間が増大する。従つて、酸化反応にお 10 ける酸素吸収速度が高められ空気の利用率が増大 する。

(実庶例)

次に、本考案に係る脱磁装置の好ましい実施例 を添付図面に従つて説明する。なお、従来の記述 15 において説明した部分に対応する部分については 同一の符号を付しその説明を省略する。

第1図は本考案に係る脱硫装置の一実施例を示 した構成図である。

本実施例と第2図に示した従来の脱硫装置の異 して所要電力費の地火、および、攪拌器のメカン 20 なる点は本実施例において、酸化筒111が設け られていない点である。またそれに伴つてペーハ 一調節用の硫酸を供給する硫酸供給装置112も 設けられていない。

図において、空気プロア113から供給された **剤ステリの酸化反応を、供給する酸素含有気体の 25 酸化用空気は、配管122を通つてくる吸収筒1** ●3内の亜硫酸カルシウムのスラリと一緒になっ て配管15から前記驳収筒103内に供給され る。スラリは吸収筒103の貯液手段の液上部に 接続する配管122から吸収され、液下部に接続 硫装置は、硫黄酸化物が含まれる排ガスを供給す 幼 する配管 1.5から酸化用空気とともに噴射されて 吸収機103内を循環するようになつているもの である。

次に、第3図に吸収筒103内でのスラリの領 韓系統の具体的な実施例について説明する。 図に ラリを酸化し酸化物スラリとする酸化手酸とを備 35 おいて、吸収筒103内の吸収筒タンク(貯液手 段)120の放上部から抜き出したスラリ50 は、循環ポンプ124を通つて配管51を経由 し、絞り部123を通つて吸収筒タンク120の 被下部に接続する配管121から噴射される。 す と、酸素含有気体が同伴したステリを貯液手段に 幼 なわち吸収筒タンク、それぞれの配管及び傾環ボ ンプ等により循環管路が形成されている。一方、 紋り部123には酸化用の空気が配管53、配管 52及びポンプ122からなる空気供給手段によ つて供給されている。配管121内ではステリ

が、絞り部123から高速度で噴射された酸素含 有気体 (酸化用の空気) によって吸引されてこの 酸素含有気体と混合し、その混合した液体が吸収 首タンク12章に噴出されている。 また吸収質 1 ■3への吸収剤のスラリは吸収筒 103の上部か 5 らスプレー55され、排ガス8と気液接触し硫黄 酸化物を吸収して吸収筒タンク120に滞り循環 利用されるようになつている。吸収質タンク12 8内には別の系統即ち原料供給装置106から吸 収材としての原料木酸化カルシウムあるいは炭酸 10 カルシウムが供給されるようになつている。排ガ ス中の硫黄酸化物を吸収して亜硫酸カルシウムと なりこれに空気を接触させることによつて石膏と なつたスラリ54は分離装置107に供給され

本実施例によればスラリの循環系路を形成させ その系路に絞り部を設けることによつて、スラリ が高速度の酸素含有気体に吸引されて混合し、混 合した液体が貯波手段の緑周に対して接線方向か め、酸素吸収速度が高められるものである。詳し くは、スラリ循環系路に絞り部を設けたことによ り絞り部前後で高圧倒に空気を供給することで、 紋り部低圧倒で微細な気泡が得られることができ るものである。ここで得られた気波二層液体は吸 25 〔考案の効果〕 収筒タンク120に噴出されることで、より効果 的に酸素吸収速度を高めることができる。

次に、紋り部123が吸収筒タンク120に設 置された状況を説明する。第4図は絞り部が吸収 部から見た断面図であり、紋り部123が吸収筒 183の接線方向に設けられている状況を示すも のである。図において吸収質108にはそれぞれ 4本の絞り部123を設け、吸収筒103の縁周 方向に噴射させることによつて空気が微細化され ると共に吸収筒タンク120内のスラリの攪拌が 円滑に行われる。従って攪拌が円滑に行われるた めに、提件器などの台数の低減あるいは不用であ るという効果を有するものである。

以上本実施例では従来の一筒形式の脱硫装置につ いて説明したが、酸化質を設けたいわゆる二箇形 式の脱硫装置にも応用することができる。この場 合重硫酸カルシウムのスラリは酸化筒111に供

給されるので、紋り飾123及びスラリと空気の 気液二層流体を循環させる配管系は、この酸化質 111に設けられるものである。なお、また本実 监例によれば比較的高圧で絞り部123からスラ りと空気の二階液体を噴出させるので石膏などの 析出が絞り部128で生じにくい。これに対し て、従来の脱硫装置のように空気アドマイスの配 皆も吸収筒タンク120内に挿入しただけでは圧 力の変動によって空気アドマイスの配管部に石膏 などのスケールが局部的に折曲し、配管のメンテ ナンスが煩雑となつていたものである。次に具体 的な実施例について説明する。

第5図は同一容積のスラリ(亜硫酸カルシウム 300mol/1、石膏5wp%、PH47)を開整し従来 15 の脱硫装置の空気ノイズを吸収筒120に押入し て空気の微和化を行う空気ノイズアドマイス法 (风中のB) と、第2図で示したスラリと空気を 同一配答系で简件させて噴射を行う噴射空気アド マイス法 (図中のA) による亜硫酸カルシウムの ら噴射されて貯液手段内の滞留時間が増大するた 20 骸化速度の比較の結果を示したグラフである。図 で明らかなように、噴射空気アドマイス法は従来 の空気ノイズアドマイス法に比較して、約1.5~ 1.7倍の酸化速度を高める効果が明らかとなつて いる。

以上説明したように本考案によれば、排ガス中 のSOxを吸収したスラリとその吸収筒タンク(貯 故手段) の液下部より抜き出し、絞り部から高速 度で噴射される酸素含有気体で吸引して混合し、 筒タンク120に設設された状況を示す吸収筒上 30 貯液手段の縁周に対して接線方向から噴射するよ うにしたため、酸素吸収速度が高められるととも に、混合した液体の貯液手段内の滞留時間が増大

従って本考案によれば、亜硫酸カルシウムを酸 に対して接線方向に噴射する。。このように接線 35 化する際の空気の利用率が高まることにより空気 の供給に際して必要な所要電力の減少、及び吸収 筒タンク内でのスラリの攪拌器の容量の減少ない しは撹拌器の除去という効果を有するものであ る。また、吸収筒タンク内での抵押が良好に行な 40 われるたに、スラリと空気との境界膜が更新され て亚硫酸カルシウムスラリの酸化反応が円滑に行 われる。

図面の簡単な説明

第1図は本考案に係る脱硫装置の一実施例の構

ı

10

成因、第2図は従来の二質式の脱硫装置の構成 図、第3図は吸収筒183内でのステリと空気の 気波二層流体をスプレーする実施例を示す構成 図、第4図は噴射ノズル128が設けられた吸収 **笛の断面図、第5図は従来の脱硫装置でのスラリ 5 13……空気ブロア、123……項射ノズル。** の酸化反応と本考案に係る脱硫装置でのスラリの

酸化反応の酸化速度での比較を示すグラフであ

1 1 1 -----酸化筒、1 1 2 -----硫酸供給装置、1

第1図



